PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

11-336783

(43)Date of publication of application: 07.12.1999

(51)Int.CI.

F16D 3/205

(21)Application number: 10-141617

(71)Applicant: TOYOTA MOTOR CORP

(22)Date of filing:

22.05.1998

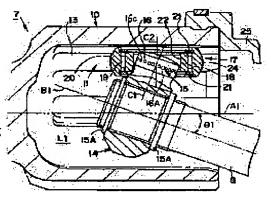
(72)Inventor: KURONO NAOYUKI

(54) UNIVERSAL UNIFORM COUPLING

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To improve lubricating performance of a sliding surface of a shaft part and a torque transmission member.

SOLUTION: A recessed part 16C to hold grease is formed on an outer peripheral surface 16 of a trunnion 15 in a universal uniform coupling having a cylindrical outer race 10 and a shaft 8 arranged inside of the outer race 10, furnished with a plural number of grooves 11 formed on an inner periphery of the outer race 10, a plural number of the trunnions 15 formed on an outer periphery of a tripod member 14 of the shaft 8 and a ring roller assembly body 17 respectively installed on an outer periphery of each of the trunnions 15 and free to move in the longitudinal direction of each of the grooves 11 and constituted so that a plural number of the trunnions 15 and each of the roller assembly bodies 17 are free to relatively move in a height direction of each of the trunnions 15.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

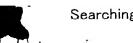
[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

BEST AVAILABLE COPY



Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

(19) 日本国特許庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開平11-336783

(43)公開日 平成11年(1999)12月7日

(51) Int.Cl.6

識別記号

FΙ

F16D 3/205

F16D 3/20

M

審査請求 未請求 請求項の数5 OL (全 8 頁)

(21)出願番号

特願平10-141617

(22)出願日

平成10年(1998) 5月22日

(71)出願人 000003207

トヨタ自動車株式会社

愛知県豊田市トヨタ町1番地

(72)発明者 黒野 尚幸

愛知県豊田市トヨタ町1番地 トヨタ自動

車株式会社内

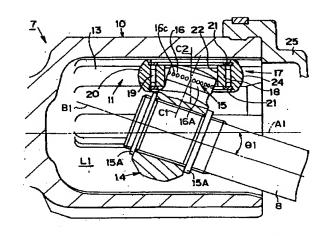
(74)代理人 弁理士 渡辺 丈夫

(54) 【発明の名称】 等速自在継手

(57)【要約】

【課題】 軸部とトルク伝達部材との摺動面の潤滑性能

【解決手段】 筒形状のアウターレース10と、アウタ ーレース10の内部に配置されたシャフト8とを有し、 アウターレース10の内周に形成された複数の溝11 と、シャフト8のトリポード部材14の外周に形成され た複数のトラニオン15と、各トラニオン15の外周に それぞれ取り付けられ、かつ、各溝11の長手方向に移 動可能な環状のローラー組立体17とを備え、複数のト ラニオン15と各ローラー組立体17とが各トラニオン 15の高さ方向に相対移動可能に構成されている等速自 在継手において、トラニオン15の外周面16に、グリ ースを保持する凹部160が形成されている。



8:シャフト 10:アウターレース 11:溝 14:トリポード部材 15: トラニオン 16: 外周面 18C: 四部 17: ローラ組立体 A1:第1軸線 B1:第2軸線

【特許請求の範囲】

【請求項1】 第1軸線を中心として回転可能な筒形状 の外側部材と、この外側部材の内部に配置され、かつ、 前記第1軸線を含む平面内に配置される第2軸線を中心 として回転可能な内側部材とを有し、前記外側部材の内 周に円周方向に所定間隔おきに形成され、かつ、前記第 1 軸線方向に延びた複数の溝と、前記内側部材の外周に 突出して形成された複数の軸部と、各軸部の外周にそれ ぞれ取り付けられ、かつ、前記各溝に当接して各溝の長 記複数の軸部と前記各トルク伝達部材とが各軸部の長手 方向に相対移動可能に構成されているとともに、前記外 側部材の内部に潤滑剤が封入される等速自在継手におい て、

前記軸部の外周面または前記トルク伝達部材の内周面の 少なくとも一方に、前記潤滑剤を保持する凹部が形成さ れていることを特徴とする等速自在継手。

【請求項2】 前記凹部が、円周方向に所定間隔をおい て複数配置されていることを特徴とする請求項1 に記載 の等速自在継手。

【請求項3】 前記凹部が、円周方向に沿って円弧形状 に形成されていることを特徴とする請求項1に記載の等 速自在継手。

【請求項4】 前記凹部が、螺旋状に形成されていると とを特徴とする請求項1に記載の等速自在継手。

【請求項5】 前記凹部が、前記軸部の長さ方向、また は前記トルク伝達部材の軸線方向に所定間隔をおいて複 数配置されていることを特徴とする請求項1または3に 記載の等速自在継手。

【発明の詳細な説明】

[0001]

[発明の属する技術分野] この発明は、車両のトルク伝 達経路に配置される等速自在継手に関するものである。 [0002]

【従来の技術】一般に、車両のトルク伝達経路に2つの 部材が配置され、この2つの部材に所定の作動角を与え た状態で連結する場合は、2つの部材を等速自在継手に より連結することがある。この等速自在継手には、ツェ ッパ型ジョイントと、トリポード型ジョイントと、クロ スグルーブ型ジョイントと、ダブルオフセット型ジョイ 40 ントとが含まれる。そして、車両のフロントドライブシ ャフトのデファレンシャル側、またはリヤドライブシャ フトのデファレンシャル側などのように、2つの部材同 士の軸線方向の移動量が多い部位には、トリポード型ジ ョイントが用いられている。とのようなトリポード型ジ ョイントの一例が、特開平7-103251号公報およ び特開平9-310723号公報ならびに特開昭54-69643号公報に記載されている。

【0003】とれらの公報に記載されたトリポード型ジ

外側部材と、この外側部材の内部に配置され、かつ、第 1 軸線を含む平面内に配置された第2 軸線を中心として 回転可能な内側部材とを有する。また、外側部材の内周 に円周方向には、第1軸線方向に延びた3本の溝が一定 間隔おきに形成されている。さらに、内側部材の外周か ら3本の溝に向けて3つの軸部が形成されている。各軸 部の外周には、各溝に沿って長手方向に移動可能な環状 のトルク伝達部材が取り付けられている。

【0004】上記のトリポード型ジョイントにおいて 手方向に移動可能な環状のトルク伝達部材とを備え、前 10 は、例えば、外側部材のトルクがトルク伝達部材を介し て内側部材に伝達される。一方、外側部材の内部にはグ リースが封入されており、外側部材の溝とトルク伝達部 材との摺動面、および各トルク伝達部材と各軸部との摺 動面が、グリースにより潤滑される。

[0005]

20

【発明が解決しようとする課題】上記公報に記載された トリポード型ジョイントにおいては、トルク伝達部材の 内周面に、その中心線に直交する平面内において円弧形 状部が形成されている。また、軸部の外周面に、軸部の 中心線に直交する平面内において円弧形状部が形成され ている。そして、2つの円弧形状部の当接箇所を介して トルクの伝達がおこなわれている。

【0006】ととで、トルク伝達部材の円弧形状部の半 径と、軸部の円弧形状部の半径とが同一に設定されてい る。このため、トルク伝達部材の円弧形状部と、軸部の 円弧形状部とが円周方向の全域に亘り線接触している。 したがって、トルク伝達部材の円弧形状部と軸部の円弧 形状部との摺動面間にはグリースが介入しにくく、2つ の円弧形状部の摺動領域の摩擦抵抗が増大していた。そ の結果、トルク伝達部材および軸部の発熱、摩耗、フレ ーキング、凝着などが生じてトリポード型ジョイントの 耐久性が低下する可能性があった。

【0007】 この発明は上記事情を背景としてなされた もので、軸部とトルク伝達部材との摺動面における潤滑 性能を向上することの可能な等速自在継手を提供するこ とを目的としている。

[0008]

【課題を解決するための手段およびその作用】上記目的 を達成するため請求項1の発明は、第1軸線を中心とし て回転可能な筒形状の外側部材と、この外側部材の内部 に配置され、かつ、前記第1軸線を含む平面内に配置さ れる第2軸線を中心として回転可能な内側部材とを有 し、前記外側部材の内周に円周方向に所定間隔おきに形 成され、かつ、前記第1軸線方向に延びた複数の溝と、 前記内側部材の外周に突出して形成された複数の軸部 と、各軸部の外周にそれぞれ取り付けられ、かつ、前記 各溝に当接して各溝の長手方向に移動可能な環状のトル ク伝達部材とを備え、前記複数の軸部と前記各トルク伝 達部材とが各軸部の長手方向に相対移動可能に構成され ョイントは、第1軸線を中心として回転可能な筒形状の 50 ているとともに、前記外側部材の内部に潤滑剤が封入さ

10

れる等速自在継手において、前記軸部の外周面または前 記トルク伝達部材の内周面の少なくとも一方に、前記潤 滑剤を保持する凹部が形成されていることを特徴とす

[0009]請求項2の発明は、請求項1の構成に加え て、前記凹部が、円周方向に所定間隔をおいて複数配置 されていることを特徴とする。

【0010】請求項3の発明は、請求項1の構成に加え て、前記凹部が、円周方向に沿って円弧形状に形成され ていることを特徴とする。

[0011]請求項4の発明は、請求項1の構成に加え て、前記凹部が、螺旋状に形成されていることを特徴と

【0012】請求項5の発明は、請求項1または3の構 成に加えて、前記軸部の長さ方向、または前記トルク伝 **達部材の軸線方向に所定間隔をおいて複数配置されてい** ることを特徴とする。

【0013】との発明によれば、軸部の外周面とトルク 伝達部材の内周面とが当接し、各当接部分を介してトル クが伝達され、ひいては外側部材と内側部材との間でト ルクの伝達が行われる。そして、軸部の外周面またはト ルク伝達部材の内周面の少なくとも一方に凹部が形成さ れているため、潤滑剤が凹部に保持されて、軸部とトル ク伝達部材との摺動面間の潤滑性能が向上する。

[0014]

【発明の実施の形態】つぎに、この発明の実施例を添付 図面に基づいて詳細に説明する。図2は、この発明の等 速自在継手を適用した前輪駆動車1の概念的な平面図で ある。すなわち、前輪駆動車1の前部には、エンジン2 と、エンジン2から出力されたトルクを変換するトラン 30 ている。底面12は第1軸線A1とほぼ平行に構成さ スミッション3と、トランスミッション3の出力側に接 続されたデファレンシャル4とが搭載されている。デフ ァレンシャル4の出力側には、一対のフロントドライブ シャフト5が接続され、この一対のフロントドライブシ ャフト5がそれぞれ前輪6に接続されている。つまり、 一対のフロントドライブシャフト5は前輪駆動車1の幅 方向に配置されている。

【0015】一対のフロントドライブシャフト5は、等 速自在継手であるトリポード型ジョイント7と、シャフ ト8と、他の等速自在継手9とを備えている。すなわ ち、シャフト8の一端側にトリポード型ジョイント7が 設けられ、シャフト8の他端側に等速自在継手9が設け られている。そして、一方のトリポード型ジョイント7 がデファレンシャル4側に接続され、他方の等速自在継 手9が前輪6側に接続されている。なお、等速自在継手 9としては、バーフィールド型ジョイントが例示され る。

(第1実施例)

[0016]図2の右側の車輪6に接続されたトリボー ド型ジョイント7の構成が、図1に示されている。この 50 ニオン15の突出量は、各トラニオン15の外周面が、

図1は、トリポード型ジョイント7を示す正面断面図で あり、シャフト8の第2軸線B1と、アウターレース1 0の第1軸線A1とに所定の作動角(接続角) θ 1が設 定されている。また、図3は、トリポード型ジョイント 7の部分的な側面端面図であり、この図3は、便宜上ア ウターレース10の第1軸線A1とシャフト8の第2軸 線とをほぼ直線状に位置させた状態に対応してトリポー ド型ジョイント7が示されている。なお、図3において は、便宜上シャフト8が省略されている。

【0017】さらに、図3に対応するトリポード型ジョ イント7の要部が図4に示されている。なお、図2の左 側の車輪6に接続されるトリポード型ジョイント7は、 図1および図3に示されたトリポード型ジョイント7と 面対称に構成されているため、その説明を省略する。 【0018】トリポード型ジョイント7は、有底筒形状 のアウターレース10と、アウターレース10の内部に 一端側が配置されたシャフト8とを有する。図1に示す ように、アウターレース10は第1軸線A1を中心とし て回転可能に構成され、シャフト8は第2軸線B1を中 心として回転可能に構成されている。このアウターレー ス10の底部には、第1軸線A1を中心とするスプライ ンシャフト (図示せず) が一体的に形成されている。ま た、前記デファレンシャル4はサイドギヤ(図示せず) を備えており、スプラインシャフトとサイドギヤとが連 結されている。さらに、アウターレース10の内周に は、第1軸線方向に延びた3本の溝11が形成されてい る。各溝11同士は、円周方向に等間隔、具体的には1 20度間隔で配置されている。

【0019】各溝11は底面12と内壁面13とを備え れ、底面12の幅方向の両側に一対の内壁面13が接続 されている。前記第1軸線A1に直交する平面内におい て、一対の内壁面13の形状はアウターレース10の外 側に突出するように湾曲している。つまり、一対の内壁 面13は相互に面対称形状に構成されている。

【0020】さらに、シャフト8の一端側はアウターレ ース10の内部に配置されており、シャフト8における アウターレース10側の端部の外周には、環状のトリボ ード部材14がスプライン嵌合されている。シャフト8 40 には、2個のスナップリング15Aが取り付けられてお り、各スナップリング15Aにより、シャフト8とトリ ポード部材14とが、シャフト8の第2軸線方向に位置 決めされている。

【0021】そして、トリポード部材14の外周には、 外側に向けて突出する3つのトラニオン15が形成され ている。各トラニオン15は、トリポード部材14の円 周方向に等間隔、具体的には120度間隔で配置されて いる。各トラニオン15はそれぞれ円柱形状に構成され ている。トリポード部材14の半径方向における各トラ

一対の内壁面13同士の間に到達する値に設定されてい る。

[0022]また、図3に示すように、トラニオン15 の側面形状は、トラニオン15の第1中心線C1を含む 平面内において、外周面 16 が外側に突出する円弧面に 構成されている。具体的には、第1中心線C1上に外周 面16の曲率中心(図示せず)が設定されている。つぎ に、トラニオン15の第1中心線C1に直交する第1平 面内における外周面16の形状を図4に基づいて説明す

【0023】トラニオン15の外周には円周方向に2つ の円弧形状部16A, 16Bが形成されている。各円弧 形状部16A, 16Bの円周方向のそれぞれの長さは、 外周面16の全周の2分の1未満に設定され、かつ、相 互にほぼ同一に設定されている。この円弧形状部16 A, 16 Bは同一の曲率中心(図示せず)を基準として 構成され、かつ、円弧形状部16A, 16Bの曲率半径 が同一に設定されている。

【0024】さらに、円弧形状部16A, 16Bの長さ 方向の中心を通過する平面(図示せず)が、前記第2中 20 心線B1に直交する状態に設定されている。すなわち、 円弧形状部16A, 16Bの長さ方向の中心が、溝11 に対向する位置に形成されている。言い換えれば、アウ ターレース10とシャフト8との間でトルクが伝達され る場合において、第1軸線A1に直交して設定されるト ルク伝達面内に、円弧形状部16A, 16Bの長さ方向 の中心が位置するように構成されている。

【0025】また、円弧形状部16A, 16Bには円周 方向に所定間隔をおいて凹部(溝部または窪み)160 が、1列に複数形成されている。この凹部16Cは後述 30 するグリースを保持するための構成であり、凹部 16 C の側面形状はほぼ円形に構成されている。そして、円弧 形状部16Aと円弧形状部16Bとの間には平坦面16 Dがそれぞれ形成されている。この各平坦面16Dは溝 12の長手方向に配置されている。各平坦面16 Dの側 面形状は、図3に示すようにほば円形に構成されてい る。

【0026】上記構成により、トラニオン15の第1中 心線C1に直交する第1平面内において、トラニオン1 5の外周面16の形状が、ほぼ楕円形状、言い換えれば 40 トラック形状に設定されている。つまり、第1中心線C 1を含み、かつ、2つの平坦面16Dの中央を通過する 平面を隔てて、外周面16の形状が面対称に構成されて いる。

【0027】さらに、各トラニオン15の外周には、環 状のローラー組立体 17がそれぞれ取り付けられてい る。ローラー組立体17は第2中心線C2を中心として 環状に構成されている。このローラー組立体17は、イ ンナーリング18とニードル19とアウターローラ20 とスナップリング21とから構成されている。インナー 50 【0033】トラニオン15およびローラー組立体17

リング18はトラニオン15の外周に嵌合されている。 [0028] インナーリング18は円筒形状に構成さ れ、図3に示すように、インナーリング18の第2中心 線方向の長さは、トラニオン15の突出量とほぼ同一に 設定されている。つぎに、第2中心線C2に直交する第 2平面内におけるインナーリング18の形状を、図4に 基づいて説明する。図4は、トラニオン15の第1中心 線C1とインナーリング18の第2中心線C2とが直線 状に位置している状態に対応する平面図であるため、図 10 1においては、第1平面と第2平面とが一致した状態に ある。

【0029】前記インナーリング18の内周面22の形 状は、第2平面内において、真円形状に構成されてい る。また、内周面22の半径は円弧形状部16A,16 Bの各半径よりも若干大きく設定されている。つまり、 トラニオン15とインナーリング18とが、円周方向に 線接触した状態でトラニオン15の長さ方向に相対移動 可能である。そして、各平坦面16Dと内周面22との 間に隙間 D 1 がそれぞれ形成されている。

【0030】また、前記アウターローラー20は、イン ナーリング18の外側に配置され、かつ、アウターロー ラー20とインナーリング18とが同心状に配置されて いる。さらに、インナーリング18とアウターローラー 20との間に、ニードル19が複数配置されている。そ して、インナーリング18とアウターローラー20と が、複数のニードル19を介して相対回転可能に構成さ

【0031】さらにまた、アウターローラー20の内周 面には、2つの環状溝23が形成されている。各環状溝 23に前記スナップリング21が取り付けられており、 スナップリング21の内径は、インナーリング18の外 径未満、かつ、インナーリング18の内径を超える値に 設定されている。そして、2つのスナップリング21の 間に、インナーリング18および複数のニードル19が 配置されている。このようにして、インナーリング18 とアウターローラー20とが、2つのスナップリング2 1により、インナーリング18およびアウターローラー 20の第2中心線方向に位置決め固定されている。

【0032】前記アウターローラー20は環状に構成さ れ、アウターローラー20の外周に湾曲面24が形成さ れている。この湾曲面24は、アウターローラー20の 第2中心線C1を含む第2平面内にその曲率中心(図示 せず) が設定されている。そして、アウターローラー2 0の外側に向けて突出するように湾曲されている。ま た、上記湾曲面24と溝11の内壁面13とが、内壁面 13の幅方向の2点で当接し、かつ、アウターローラー 20が溝11の長手方向に移動可能となるように、湾曲 面24および内面13の形状および寸法が設定されてい

が上記のように構成されているため、ローラー組立体17がトラニオン15に対して旋回変向運動することが可能である。実際には、ローラー組立体17が溝11に配置されているため、ローラー組立体17はトラニオン15に対して、第1中心線C1を含む平面内で首振り運動(揺動)可能である。また、ローラー組立体17とトラニオン15とは、トラニオン15の第1中心線方向に相対移動可能である。

7

【0035】つぎに、トリポード型ジョイント7を構成する金属材料について説明する。アウターレース10は炭素鋼またはクロム鋼などの材料により構成され、シャフト8は炭素鋼またはボロン鋼などの材料により構成され、トリポード部材14はクロム鋼などの材料により構成されている。また、アウターローラー20およびイン20ナーリング18は軸受鋼またはクロム鋼などの材料により構成され、ニードル19は軸受鋼などの材料により構成され、ニードル19は軸受鋼などの材料により構成されている。

【0036】とこで、実施例の構成とこの発明の構成との対応関係を説明する。アウターレース10がこの発明の外側部材に相当し、トリポード部材14およびシャフト8がこの発明の内側部材に相当する。また、トラニオン15がこの発明の軸部に相当し、ローラー組立体17がこの発明のトルク伝達部材に相当する。

【0037】つぎに、トリボード部材14の製造工程の 30 一部を説明する。先ず金属材料を金型により冷間鍛造してトリボード部材14の粗形材を製造するとともに、この粗形材のトリボートをドリルにより切削加工し、凹部16Cが形成される。

【0038】さらに、図2に示された前輪駆動車1の走行動作を説明する。エンジン2から出力されたトルクは、トランスミッション3およびデファレンシャル4を介して各フロントドライブシャフト5に伝達される。具体的には、デファレンシャル4から出力されたトルクにより、アウターレース10が所定方向に回転する。アウ 40ターレース10のトルクは、ローラー組立体17およびトリボード部材14を介してシャフト8に伝達される。より具体的には、インナーローラー18の内周面22と、トラニオン15の円弧形状部16A、16Bのいずれか一方との当接領域を介してトルクが伝達される。2つの円弧形状部16A、16Bのいずれによりトルクが伝達されるかは、アウターレース10およびシャフト8の回転方向により決定される。

[0039] 上記のように、第1軸線A1と第2軸線B 用している。そして、トリポード型ジョイント7におい 1とに所定の作動角 θ 1が設定されているため、アウタ 50 ては、3個のローラー組立体17によりトルク伝達が行

ーレース10の回転に伴って、ローラー組立体17が溝11の長手方向に移動し、かつ、ローラー組立体17とトラニオン15とが第1中心線方向に相対移動し、さらには、ローラー組立体17がトラニオン15に対して首振り運動する。これらの動作により、第1軸線A1に直交して設定されるトルク伝達面内に、インナーローラー18の内周面22と各トリボート15の円弧形状部16A,16Bとの当接点が設定され、アウターレース10の回転とシャフト8の回転との等速性が維持される。このようにして、シャフト8のトルクが前輪6に伝達されて前輪駆動車1が走行する。

8

[0040]また、アウターレース10とシャフト8との間でトルクが伝達されている場合は、トラニオン15とインナーリング18との摩擦力などの条件に基づいて、ローラー組立体170全体が一体的に溝11を転動する場合と、アウターローラー20とインナーリング18とが転動体19を介して相対移動し、アウターローラー20だけが溝11を転動する場合とがある。そして、この実施例においては、上記いずれの場合も、ローラー組立体170で転動に含まれる。また、前輪駆動車10走行中において、前輪60上下動などの条件により、前記作動角01が変動する。

【0041】一方、空間L1に封入されているグリースにより、アウターローラー20と溝11との摺動面が潤滑される。また、図1に示すように、第1中心線C1と第2中心線C2とが所定の角度で交差した状態においては、トラニオン15の円弧形状部16A、16Bと、インナーローラー18の内周面22との間に隙間が形成され、との隙間にグリースが進入する。隙間に進入したグリースが各凹部16Cによって保持されるため、トラニオン15とインナーローラー18との摺動面、具体的にはトルクの伝達に寄与している円弧形状部16A、16Bと内周面22との当接部分の潤滑性能が向上して摩擦抵抗が抑制される。したがって、トラニオン15とインナーローラー18との摺動面の発熱、摩耗、フレーキング、凝着などが抑制され、トリボード型ジョイント7の耐久性が向上する。

【0042】その結果、トラニオン15の外周面16、またはインナーローラー18の内周面22に対して、二硫化モリブデンなどの固体潤滑剤を塗布する低摩擦コーティング、あるいはリューブライトなどの表面処理をおこなう必要がなくなり、トリポード型ジョイント7の製造工数および製造時間が低減されて、製造コストを抑制することができる。

【0043】ところで、ローラー組立体17が溝11の 長手方向に移動している状態においては、アウターロー ラー20の湾曲面24と、溝11の内壁面13との当接 面に、アウターレース10の第1軸線方向の摩擦力が作 用している。そして、トリポード型ジョイント7におい ては、3個のローラー組立体17によりトルク伝達が行 われる構成であるため、シャフト8およびアウターレー ス10の1回転中に、3周期の強制力、つまり、回転3 次の強制力(言い換えれば、誘起スラスト力の変動成 分)が、アウターレース10に対して作用する。

【0044】一方、トラニオン15とインナーローラー 18とが、トラニオン15の高さ方向に相対移動する と、トラニオン15の外周面16とインナーローラー1 8の内周面22との摩擦力により、ローラー組立体17 の湾曲面24の曲率中心の周囲にモーメントが作用し、 図3において、ローラー組立体17を時計方向または反 10 を抑制できる。また、発熱によるグリースの劣化や焼き 時計方向に回転させる力となる。ローラー組立体17に 働く回転力の方向は、アウターレース10またはトリボ ード部材14のいずれが駆動部材となっているかと、ア ウターレース10およびトリポード部材14の回転方向 と、トラニオン15とインナーローラー22との相対移 動方向とに基づいて決定される。

【0045】ととでは、アウターレース10が駆動部 材、トリポード部材14が従動部材であって、アウター レース10およびトリポード部材14が、図3の反時計 方向に回転する場合を例として説明する。この場合は、 図3において、右側に位置している円弧形状部16Bと 内周面22との当接部分を介してトルクが伝達され、と の当接部分に図3の上下方向に摩擦力が作用する。

【0046】まず、トラニオン15に対してインナーロ ーラー18が上方に相対移動した場合は、上記摩擦力に より、図3の右側に示された湾曲面24の曲率中心の周 囲に反時計方向のモーメントが作用する。したがって、 ローラー組立体17を図3の反時計方向に回転させる方 向の回転力が働く。また、トラニオン15に対してイン ナーローラー18が下方に相対移動した場合は、上記摩 30 擦力により、図3の右側に示された湾曲面24の曲率中 心の周囲に時計方向のモーメントが作用する。したがっ て、ローラー組立体17を図3の時計方向に回転させる 方向の回転力が働く。このようにして、ローラー組立体 17に所定方向の回転力が働くと、アウターローラー2 0と溝11との摩擦抵抗が増大され、回転3次の強制力 が増大する可能性がある。

【0047】しかしながら、この実施例においては、ト ラニオン15とインナーローラー18との摺動面におけ る摩擦抵抗が抑制されているために、アウターローラー 40 20の湾曲面24の曲率中心の周囲に働くモーメントが 抑制される。このため、前記溝11とアウターローラー 20との摺動抵抗が抑制され、回転3次の強制力が抑制 される。

【0048】したがって、アウターレース10が第1軸 線方向に振動しにくくなり、アウターレース10が軸線 方向に振動しにくくなり、その強制力がデファレンシャ ル4、トランスミッション3、エンジン2、エンジン2 を支持しているマウント部を介してボデーに伝達される ことが抑制され、その強制力の伝達経路に配置されてい 50 【0054】上記構成のトリポード部材14を有するト

る部品の振動による騒音を防止でき、かつ、乗り心地が 向上する。すなわち、いわゆるNV(ノイズ・バイブレ ーション〉性能が向上する。

[0049] さらに、インナーローラー18とトラニオ ン15との摺動面の発熱が抑制され、アウターローラー 20と溝11との摺動面の発熱が抑制されるため、アウ ターレース10とシャフト8との間で伝達されるトルク の一部が摩擦熱に変換されることを抑制できる。したが って、トリポード型ジョイント7の動力伝達効率の低下 付きが抑制される。また、シャフト8のトルクが、ロー ラー組立体17を介してアウターレース10に伝達され る場合も、上記と同様の作用により回転3次の強制力が 抑制される。

【0050】この第1実施例において、凹部16Cをト ラニオン15の高さ方向に複数列形成することも可能で ある。また、インナーローラー18の内周面22に、グ リースを保持する凹部(図示せず)を形成することも可 能であり、この場合においても、前述と同様の作用効果 20 を得られる。

(第2実施例)

【0051】図5は、トリポード部材14の他の構成例 を示す拡大正面図である。トラニオン15の外周面16 には、円周方向に2つの円弧形状部16A, 16Bが形 成されている。そして、円弧形状部16A.16Bに は、円周方向に沿って1条の溝26が形成されている。 この溝26はグリースを保持するための構成であり、そ の平面形状が円弧状になっている。なお、トリポード部 材14のその他の構成は、第1実施例と同様であるため 説明を省略する。との溝26がとの発明の凹部に相当す **5.**

【0052】つぎに、図5に示されたトリポード部材1 4の製造工程の一部を説明する。このトリポード部材1 4の製造方法としては2種類が例示される。まず、第1 の製造方法においては、金属材料を金型により冷間鍛造 し、トリポード部材14の粗形材を製造する。ついで、 この粗形材のトリポート15を第1中心線C1を中心と して回転させるとともに、トリポート15の外周面16 を、工具により切削、または砥石により研削し、溝26 を形成する。

【0053】また、第2の製造方法においては、金属材 料を冷間鍛造する金型のインプレッションに、溝26を 形成するための凸状を形成しておき、この金型により金 属材料を鍛造してトリポード部材14を成形し、トラニ オン15の外周面16に溝26を形成する。なお、第2 の加工方法を採用した場合は、金属材料の冷間鍛造工程 で溝26が同時に形成されるために、溝26を形成する ために格別の加工工程を設ける必要がなく、製造コスト を抑制できる。

12

リポード型ジョイント7においても、溝26によりグリ ースが保持されるため、第1実施例と同様の作用効果を 得られる。また、溝26はトリポート15の円周方向に 連続して形成されているため、トラニオン15の外周面 16とインナーローラー18の内周面22との摺動面 を、円周方向にほぼ均一に潤滑することができる。

11

【0055】なお、第2実施例の溝26をトラニオン1 5の外周面16に複数条形成することも可能である。ま た、インナーローラー18の内周面22に円周方向に沿 って溝を形成することも可能であり、この構成を採用し 10 た場合においても、第1実施例と同様の効果を得られ る。

(第3実施例)

【0056】図6は、トリポード部材14の他の構成例 を示す拡大正面図である。トラニオン15の外周面16 には、円周方向に2つの円弧形状部16A, 16Bが形 成されている。そして、円弧形状部16A、16Bに は、螺旋状に複数の溝27が形成されている。との溝2 7はグリースを保持するための構成である。なお、トリ ボード部材14のその他の構成は、第1実施例と同様で 20 め、潤滑剤が凹部に保持されて軸部とトルク伝達部材と あるため説明を省略する。との溝27がとの発明の凹部 に相当する。なお、図6に示されたトリポード部材14 は、第2実施例に開示された第1の製造方法により製造 することができる。

【0057】上記構成のトリポード部材14を有するト リポード型ジョイント7においても、溝27によりグリ ースが保持されるため、第1実施例と同様の作用効果を 得られる。また、各溝27がトリポート15に螺旋形状 に形成されているため、トラニオン15の外周面16と インナーローラー18の内周面22との摺動面を、円周 方向にほぼ均一に潤滑することができる。なお、インナ ーローラー18の内周面22に螺旋形状の溝を形成する ととも可能であり、との構成を採用した場合において も、第1実施例と同様の効果を得られる。

(第4実施例)

【0058】図7は、トリポード部材14の他の構成例 を示す拡大正面図である。トラニオン15の外周面16 には、円周方向に2つの円弧形状部16A, 16Bが形 成されている。そして、円弧形状部16A、16Bに は、円周方向の所定長さを有する溝28が、トラニオン 15の高さ方向に複数列形成されている。この溝28は グリースを保持するための構成である。この溝28の平 面形状は、円弧形状または半月形状のいずれであっても よい。なお、トリポード部材14のその他の構成は、第 1 実施例と同様であるため説明を省略する。との溝28 がとの発明の凹部に相当する。

【0059】なお、図7に示されたトリポード部材14 6 は、第2実施例に開示された第1の製造方法、または第 2の製造方法のいずれで製造してもよい。上記構成のト リボード部材14を有するトリボード型ジョイント7に 50 第2軸線。

おいても、溝28によりグリースが保持されるため、第 1 実施例と同様の作用効果を得られる。

【0060】またこの発明は、トラニオンの外径が高さ 方向に均一に設定されている構成のトリポード型ジョイ ントにも適用可能である。この構成のトリポード型ジョ イントにおいては、ローラー組立体とトラニオンとが、 トラニオンの高さ方向に相対移動するのみで、ローラー 組立体はトラニオンに対して首振り運動はしない。した がって、トラニオンの第1中心線とローラー組立体の第 2中心線とが、常時一致した状態に維持される。

[0061]

【発明の効果】以上説明したように、この発明によれ ば、軸部の外周面とトルク伝達部材の内周面とが当接 し、各当接部分を介してトルクが伝達され、ひいては外 側部材と内側部材との間でトルクの伝達が行われる。ま た、外側部材および内側部材の回転位相の変化に伴っ て、トルク伝達部材が溝の長手方向に移動する。

【0062】そして、軸部の外周面またはトルク伝達部 材の内周面の少なくとも一方に凹部が形成されているた の当接面間の潤滑性能が向上する。したがって、トルク 伝達部材の内周面と軸部の外周面の摺動面に生じる摩擦 力が低減され、軸部またはトルク伝達部材の発熱、摩 耗、フレーキング、凝着などが抑制され、等速自在継手 の耐久性が向上する。

【図面の簡単な説明】

【図1】 との発明の実施例であるトリポード型ジョイ ントの正面断面図である。

[図2] との発明の実施例であるトリポード型ジョイ 30 ントを搭載した前輪駆動車の概略構成を示す平面図であ

> 【図3】 との発明の実施例であるトリポード型ジョイ ントの側面端面図である。

> 【図4】 との発明の実施例であるトリポード型ジョイ ントの部分的な平面図である。

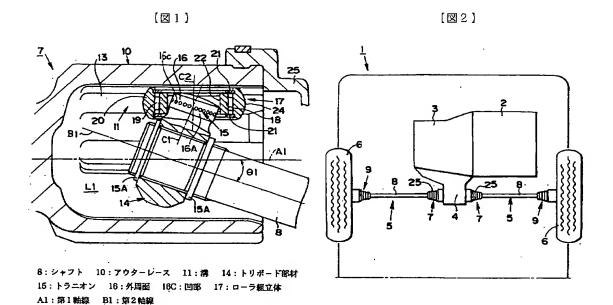
> 【図5】 図1および図3に示されたトリポード型ジョ イントに用いられるトリポード部材の他の構成例を示す 部分的な正面図である。

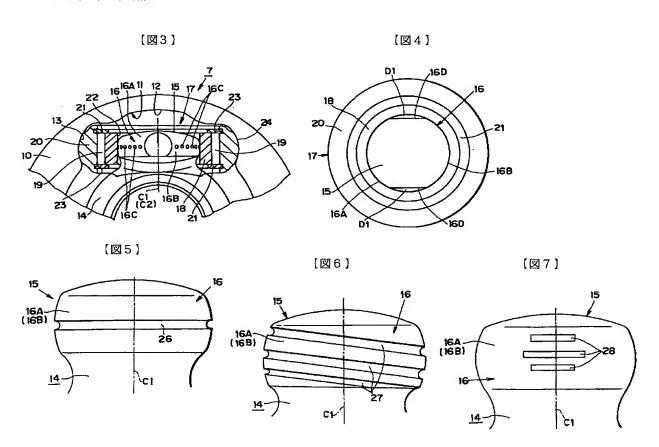
【図6】 図1および図3に示されたトリポード型ジョ イントに用いられるトリポード部材の他の構成例を示す 部分的な正面図である。

【図7】 図1および図3に示されたトリポード型ジョ イントに用いられるトリポード部材の他の構成例を示す 部分的な正面図である。

【符号の説明】

8…シャフト、 10…アウターレース、 11…溝、 14…トリポード部材、 15…トラニオン、 …外周面、 160…凹部、 17…ローラー組立体、 26, 27, 28…溝、 A1…第1軸線、 B1…





This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

8
☐ BLACK BORDERS
☐ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
☐ FADED TEXT OR DRAWING
BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
☐ SKEWED/SLANTED IMAGES
☐ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
☐ GRAY SCALE DOCUMENTS
☐ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT
☐ REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

OTHER:

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.